PAT-NO:

JP02002292456A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2002292456 A

TITLE:

REDUCTION CASTING METHOD

PUBN-DATE:

October 8, 2002

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

BAN, KEISUKE

N/A

OGIWARA, KOICHI N/A

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

NISSIN KOGYO CO LTD N/A

APPL-NO:

JP2001100786

APPL-DATE: March 30, 2001

INT-CL (IPC): B22D021/04 , B22D021/02 , B22D027/18

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a reduction casting method capable of carrying out effective reduction casting without impairing the reductive property of a reduction compound in a cavity.

SOLUTION: In the reduction casting method wherein a molten metal is tapped into a cavity 12b of a forming mold 12, and the molten metal and a reductive compound are brought into contact in the cavity 12b of the forming mold to conduct casting while reducing an oxide film formed on the surface of the molten metal, at least after making the humidity in the cavity 12b to be 70%

12/21/05, EAST Version: 2.0.1.4

or below, a metal gas and a reactive gas are introduced in the cavity 12b to generate the reductive compound in the cavity, then the molten metal is tapped into the cavity 12b to conduct the cavity.

COPYRIGHT: (C)2002,JPO

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2002-292456 (P2002-292456A)

(43)公開日 平成14年10月8日(2002.10.8)

(51) Int.Cl. ⁷	識別記	号 FI		テーマコート*(参考)
B 2 2 D	21/04	B 2 2 D	21/04	A
	21/02		21/02	
	27/18		27/18	Z

審査請求 未請求 請求項の数7 OL (全 7 頁)

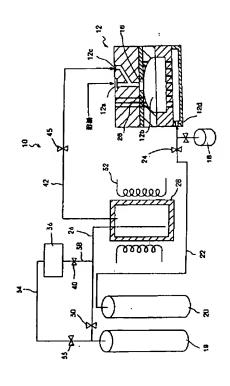
(21)出願番号	特願2001-100786(P2001-100786)	(71)出顧人	000226677
			日信工業株式会社
(22)出顧日	平成13年3月30日(2001.3.30)		長野県上田市大宇国分840番地
		(72)発明者	伴 惠介
			長野県上田市大字国分840番地 日信工業
			株式会社内
			長野県上田市大字国分840番地 日信工業
			株式会社内
		(74)代理人	100077621
		1	弁理士 綿貫 隆夫 (外1名)
			月空工 神具 E人 UP147
		I	

(54) 【発明の名称】 還元鋳造方法

(57)【要約】

【課題】 キャビティ内における還元性化合物の還元性 を損なわずに、効果的な還元鋳造を可能にする還元鋳造 方法を提供する。

【解決手段】 金属の溶湯を成形型12のキャビティ12bに注湯し、成形型のキャビティ12b内で溶湯と還元性化合物とを接触させて溶湯の表面に形成された酸化皮膜を還元しつつ鋳造する還元鋳造方法において、少なくとも前記キャビティ12b内に金属ガスと反応性ガスとを導入してキャビティ内で前記還元性化合物を生成し、次いで、前記溶湯をキャビティ12b内に注湯して鋳造する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 金属の溶湯を成形型のキャビティに注湯 し、成形型のキャビティ内で溶湯と還元性化合物とを接 触させて溶湯の表面に形成された酸化皮膜を還元しつつ 鋳造する還元鋳造方法において、

少なくとも前記キャビティ内の湿度を70%以下とした

前記キャビティ内に還元性化合物を導入し、

次いで、前記溶湯をキャビティ内に注湯して鋳造するこ とを特徴とする還元鋳造方法。

【請求項2】 キャビティ内に、還元性化合物と反応し ない乾燥気体を導入してキャビティ内を除湿した後、キ ャビティ内に還元性化合物を導入することを特徴とする 請求項1記載の還元鋳造方法。

【請求項3】 金属の溶湯としてアルミニウムまたはそ の合金の溶湯を使用し、成形型内に還元性化合物として マグネシウム窒素ガスを導入して鋳造することを特徴と する請求項1または2記載の還元鋳造方法。

【請求項4】 金属の溶湯を成形型のキャビティに注湯 し、成形型のキャビティ内で溶湯と還元性化合物とを接 20 触させて溶湯の表面に形成された酸化皮膜を還元しつつ 鋳造する還元鋳造方法において、

少なくとも前記キャビティ内の温度を70%以下とした 後、

前記キャビティ内に金属ガスと反応性ガスとを導入して キャビティ内で前記還元性化合物を生成し、

次いで、前記溶湯をキャビティ内に注湯して鋳造するこ とを特徴とする還元鋳造方法。

【請求項5】 キャビティ内に、還元性化合物と反応し ない乾燥気体を導入してキャビティ内を除湿した後、キ ャビティ内に金属ガスと反応性ガスとを導入してキャビ ティ内で還元性化合物を生成することを特徴とする請求 項4記載の還元鋳造方法。

【請求項6】 乾燥気体として、反応性ガスを使用する ことを特徴とする請求項5記載の還元鋳造方法。

【請求項7】 金属の溶湯としてアルミニウムまたはそ の合金の溶湯を使用し、成形型内に金属ガスとしてマグ ネシウムガス、反応性ガスとして窒素ガスを導入してキ ャビティ内で還元性化合物を生成して鋳造することを特 徴とする請求項4、5または6記載の還元鋳造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は溶湯の表面に形成さ れた酸化皮膜を還元しつつ鋳造する還元鋳造方法に関す る。

[0002]

【従来の技術】鋳造方法には、重力鋳造法(GDC)、 低圧鋳造法(LPDC)、ダイキャスト(DC)、スク イズ(SC)、チクソモールドなど様々な方法がある。

て所定形状に成形するものである。これらの鋳造方法の うち、溶湯の表面に酸化皮膜が形成されやすいもの、た とえばアルミニウム鋳造などでは、溶湯の表面に形成さ れた酸化皮膜によって表面張力が大きくなり、溶湯の流 動性、湯周り性、溶着性が低下し、溶湯の未充填、湯じ わ等の鋳造欠陥が生じることが問題となっている。

【0003】これらの問題を解決する方法として、本出 願人は溶湯の表面に形成される酸化皮膜を還元して鋳造 する還元鋳造方法を開発した。この還元鋳造方法を適用 した例であるアルミニウムの鋳造では、窒素ガスとマグ ネシウムガスとを用いて強い還元性を有するマグネシウ ム窒素化合物 (Mg3 N2) を生成し、このマグネシウム **窒素化合物をアルミニウムの溶湯に作用させ、溶湯の表** 面に形成される酸化皮膜を還元して鋳造する。マグネシ ウム窒素化合物を成形型のキャビティの表面に析出させ た状態で溶湯を注入することによって、溶湯がキャビテ ィの表面に接触する際に溶湯の表面の酸化皮膜が還元さ れ溶湯の表面張力が低減し、溶湯の流動性と濡れ性が向 上して、溶湯の未充填等の鋳造欠陥は湯じわのないすぐ れた外観の鋳造製品を製造することが可能になる。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】上記の還元鋳造方法で は、マグネシウム窒素化合物といった還元性化合物を溶 湯に作用させることによって溶湯の表面に形成される酸 化皮膜を還元することが特徴である。この還元性化合物 は還元性が強いことから非酸素雰囲気下で生成する必要 があるが、同時に成形型のキャビティ内に存在する水分 と反応しやすく、これによって還元性を喪失するという 問題がある。マグネシウム窒素化合物は水分と反応して 酸化マグネシウムになりやすく、酸化マグネシウムとな った場合は還元性化合物本来の還元性を失ってしまう。 【0005】このように、成形型のキャビティ内に導入 された還元性化合物あるいはキャビティ内で生成された 還元性化合物が還元性を失ってしまうと、溶湯の表面の 酸化皮膜を還元して鋳造する機能が作用しなくなり、所 要の還元鋳造ができなくなる。たとえば、湿度が高い季 節に、作業環境の湿度制御等を行っていない場合には、 成形型のキャビティ内も湿度が高くなるためにキャビテ ィ内に析出した還元性化合物の還元作用が作用しなくな り、所要の還元鋳造がなされなくなるといった場合があ る。このように、還元性化合物による還元作用が発揮さ れない場合には、通常の重量鋳造法等による鋳造方法と 何ら変わらなくなるため、溶湯の湯周り性が向上すると いった還元鋳造方法の利点が得られなくなる問題が生じ る。

【0006】そこで、本発明はこれらの問題を解消すべ くなされたものであり、その目的とするところは、還元 鋳造において還元作用を利用する目的で使用する還元性 化合物の還元性が損なわれることを防止し、溶湯の表面 これらはいずれも成形型のキャビティ内に溶湯を注入し 50 の酸化皮膜を確実に還元することができ、これによって

40

効果的な還元鋳造を可能にする還元鋳造方法を提供する にある。

[0007]

【課題を解決するための手段】本発明は上記目的を達成 するため、次の構成を備える。すなわち、金属の溶湯を 成形型のキャビティに注湯し、成形型のキャビティ内で 溶湯と還元性化合物とを接触させて溶湯の表面に形成さ れた酸化皮膜を還元しつつ鋳造する還元鋳造方法におい て、少なくとも前記キャビティ内の湿度を70%以下と した後、前記キャビティ内に還元性化合物を導入し、次 10 いで、前記溶湯をキャビティ内に注湯して鋳造すること を特徴とする。また、前記キャビティ内に、還元性化合 物と反応しない乾燥気体を導入してキャビティ内を除湿 した後、キャビティ内に還元性化合物を導入することを 特徴とする。また、前記金属の溶湯としてアルミニウム またはその合金の溶湯を使用し、成形型内に還元性化合 物としてマグネシウム窒素ガスを導入して鋳造すること を特徴とする。

【0008】また、金属の溶湯を成形型のキャビティに 注湯し、成形型のキャビティ内で溶湯と還元性化合物と を接触させて溶湯の表面に形成された酸化皮膜を還元し つつ鋳造する還元鋳造方法において、少なくとも前記キ ャビティ内の湿度を70%以下とした後、前記キャビテ ィ内に金属ガスと反応性ガスとを導入してキャビティ内 で前記還元性化合物を生成し、次いで、前記溶湯をキャ ビティ内に注湯して鋳造することを特徴とする。また、 前記キャビティ内に、還元性化合物と反応しない乾燥気 体を導入してキャビティ内を除湿した後、キャビティ内 に金属ガスと反応性ガスとを導入してキャビティ内で還 元性化合物を生成することを特徴とする。また、前記乾 30 燥気体として、反応性ガスを使用することを特徴とす る。また、前記金属の溶湯としてアルミニウムまたはそ の合金の溶湯を使用し、成形型内に金属ガスとしてマグ ネシウムガス、反応性ガスとして窒素ガスを導入してキ ャビティ内で還元性化合物を生成して鋳造することを特 徴とする。

[0009]

【発明の実施の形態】以下、本発明の好適な実施の形態 について、図面とともに詳細に説明する。図1は本発明 に係る還元鋳造方法をアルミニウムの鋳造に適用した鋳 40 造装置10の全体構成を示す説明図である。12はアル ミニウムまたはアルミニウム合金を注湯して鋳造品を得 る成形型である。成形型12には湯口12a、キャビテ ィ12b、金属ガス導入口12c、押湯部16、排気孔 25が設けられている。

【0010】成形型12は配管22によって窒素ガスボ ンベ20と接続され、配管22のバルブ24を開放する ことにより、窒素ガス導入口12dからキャビティ12 b内に窒素ガスが注入され、キャビティ12b内を窒素 ガス雰囲気として実質的に非酸素雰囲気とすることがで 50 くに乾燥ガスを使用することなくキャビティ12b内を

きる。この場合、窒素ガスとして乾燥ガスを使用するこ とによって、キャビティ12b内を除湿することができ る。また、成形型12の窒素ガス導入口12dに配管2 2を介してエアポンベ18を接続し、キャピティ12b の除湿用に乾燥空気をキャビティ12bに導入するよう

に構成することも可能である。

【0011】アルゴンガスボンベ19は、配管26によ って金属ガスを発生する発生器としての加熱炉28に接 続されており、配管26に設けられたバルブ30を開く ことによって加熱炉28内にアルゴンガスが注入され る。この加熱炉28内は、ヒータ32によって加熱可能 に形成されており、炉内温度は、金属ガスとしてのマグ ネシウムガスを発生させるため、マグネシウム粉末が昇 華する800℃以上にされている。バルブ30を調節し て加熱炉28に注入されるアルゴンガス量を調整するこ とができる。

【0012】アルゴンガスボンベ19は、バルブ33が 介装された配管34によって、マグネシウム粉末が収容 されているタンク36に接続され、タンク36は配管3 8によって、バルブ30よりも下流側の配管26に接続 されている。配管38には加熱炉28へのマグネシウム 粉末の供給量を制御するバルブ40が介装されている。 加熱炉28は、配管42を介して成形型12の金属ガス 導入口12cに接続されており、加熱炉28でガス化さ れたマグネシウムガスは金属ガス導入口12cを介して キャビティ12b内に導入される。配管42に介装した バルブ45は、成形型12のキャビティ12bに注入す る金属ガスの供給量を調節するためのものである。

【0013】本実施形態の鋳造装置10を用いたアルミ ニウムの鋳造は次のようにして行われる。まず、バルブ 24を開放し、窒素ガスボンベ20から配管22を経て 成形型12のキャビティ12b内に窒素ガスを注入し、 キャビティ12b内の空気を窒素ガスによって排出す る。キャビティ12b内の空気は成形型12の排気孔2 5から排出され、キャビティ12b内が窒素ガス雰囲気 となって実質的に非酸素雰囲気となる。この窒素ガスに よってキャビティ12b内の空気を排出する目的は、キ ャビティ12bを非酸素雰囲気とすることと、キャビテ ィ12b内を除湿することである。このため、窒素ガス として乾燥ガスを使用し、除湿しながらキャビティ12 b内を非酸素雰囲気とする。

【0014】キャビティ12b内を除湿する方法として は、窒素ガスの乾燥ガスを使用するかわりに、エアボン ベ18から窒素ガス導入口12dを経由してキャビティ 12b内に乾燥空気を注入し、キャビティ12b内を除 湿した後、窒素ガスボンベ20からキャビティ12b内 に窒素ガスを注入するようにしてもよい。乾燥空気によ ってキャビティ12b内の空気を排出し、キャビティ1 2 b 内を十分に除湿することにより、窒素ガスとしてと

所定の温度以下に制御することができる。また、窒素ガ ス以外の還元性化合物と反応しない気体、たとえばアル ゴンガス等の乾燥気体をキャビティ12b内に注入し、 キャビティ12b内を非酸素雰囲気とするとともに除湿 するように構成することももちろん可能である。また、 この鋳造装置10が設置されている環境を除湿された環 境とし、少なくともキャビティ12b内の湿度が70% 以下となるように周辺環境を保つことが有効である。

【0015】一方、成形型12のキャビティ12b内の 空気を排出している間に、バルブ30を開放して加熱炉 10 28内に、アルゴンガスボンベ19からアルゴンガスを 注入し、加熱炉28内を無酸素状態とする。次いで、バ ルブ30を閉じ、バルブ40を開放し、アルゴンガス圧 によりタンク36内のマグネシウム粉末をアルゴンガス と共に加熱炉28内に送り込む。加熱炉28は、マグネ シウム粉末が昇華する800℃以上の炉内温度に加熱さ れているから、加熱炉28に送り込まれたマグネシウム 粉末は昇華してマグネシウムガスとなる。

【0016】次に、バルブ40を閉じ、バルブ30およ びバルブ45を開放し、アルゴンガスの圧力、流量を調 20 節しつつ成形型12の金属ガス導入口12cからマグネ シウムガスをキャビティ12b内に注入する。キャビテ ィ12b内にマグネシウムガスを注入した後、バルブ4 5を閉じ、バルブ24を開放して窒素ガス導入口12d からキャビティ12b内に窒素ガスを注入する。成形型 12内に窒素ガスを注入することによって、マグネシウ ムガスと窒素ガスとがキャビティ12b内で反応しマグ ネシウム窒素化合物 (Mg3N2) が生成される。マグネ シウム窒素化合物はキャビティ12bの内壁面に粉体と して析出する。

【0017】窒素ガスをキャビティ12b内に注入する 際には、窒素ガスの圧力および流量を適宜調節して行 う。窒素ガスとマグネシウムガスとが反応し易いように 窒素ガスを予熱して成形型12の温度が低下しないよう にして注入することもよい。反応時間は5秒~90秒程 度(好ましくは15秒~60秒程度)でよい。反応時間 を90秒よりも長くしても、成形型12の型温が低下し 反応性が低下する傾向にある。

【0018】成形型12のキャビティ12bの内壁面に 析出したマグネシウム窒素化合物 (Mg3N2) はきわめ 40 て還元性の高い化合物である。本実施形態の鋳造装置1 Oでは、キャビティ12b内をあらかじめ除湿した環境 としているから、キャビティ12b内で生成されたマグ ネシウム窒素化合物がキャビティ12b内の水分と化合 することが防止でき、マグネシウム窒素化合物の還元性 を保持することが可能となる。

【0019】図3は、マグネシウム窒素化合物と水分と の反応性が温度によってどのように変化するかを示した グラフである。マグネシウム窒素化合物は湿度が高くな るとともに反応性が高くなり、湿度が低くなるとともに 50

反応性が低くなる。還元鋳造方法において好適な還元鋳 造を可能にする湿度としては70%以下、とくに好適に は65%以下となる。したがって、キャビティ12b内 を除温する際には、キャビティ12b内の温度が70% 以下、とくに好適には65%以下とするのがよい。

【0020】キャピティ12b内でマグネシウム窒素化 合物を生成した後、バルブ24を閉じ、成形型12の湯 口12aからアルミニウムの溶湯を注湯する。溶湯は湯 口12aから押湯部16を経由してキャビティ12bに 注入される。溶湯の注入は、キャビティ12b、押湯部 16および湯口12aが溶湯で充填されるまで続行す る。溶湯を注入した際に、アルミニウムの溶湯はキャビ ティ126の内壁面に析出しているマグネシウム窒素化 合物と接触し、マグネシウム窒素化合物が溶湯の表面の 酸化皮膜から酸素を奪うことによって、溶湯の表面が純 粋なアルミニウムに還元される。 さらに、キャピティ1 2 b 内に残存する酸素は、マグネシウム窒素化合物と反 応し酸化マグネシウムまたは水酸化マグネシウムとなっ て溶湯中に取り込まれる。このようにして生成される酸 化マグネシウム等は少量であり、かつ安定な化合物であ るため、アルミニウム鋳造品の品質に悪影響は与えるこ とはない。

【0021】還元鋳造方法は、溶湯の表面の酸化皮膜か ら酸素を奪いとって純粋な金属の表面を形成させながら キャビティ12bに溶湯を充填させて鋳造する方法であ り、本実施形態の場合にはマグネシウム窒素化合物がア ルミニウムの溶湯の表面の酸化皮膜から酸素を奪いと り、溶湯の表面を純粋なアルミニウムとして鋳造する。 したがって、キャビティ12b内をあらかじめ除湿して キャビティ内の水分によって還元性化合物の還元性を損 なわないようにすることは効果的な還元鋳造を行う上で きわめて重要である。溶湯の表面に酸化皮膜を形成させ ることなく鋳造できることから、鋳造工程中に溶湯の表 面張力が酸化皮膜によって増大することが防止でき、溶 湯の濡れ性、流動性、湯周り性を良好にすることができ る。その結果、キャビティ12bの内壁面との転写性 (平滑性) に優れ、湯ジワ等が生じない良好な鋳造品を 得ることが可能となる。

【0022】また、溶湯の湯周り性がきわめて良好とな ることから、従来の重力鋳造法で成形型に設けている大 容積の押湯部を設ける必要がない。溶湯の湯周り性、流 動性が良いため、押湯部による押湯作用を使用すること なくキャビティ12bの内部全体に素早く溶湯を充填す ることができるからである。本実施形態の場合も、押湯 部16の容積は限定した容積に設定している。押湯部1 6の容積を小さくすることによって、鋳造後の不要部分 の分量を小さくすることができ、省エネルギーを図るこ とができるとともに、鋳造品から不要部を除去する作業 が容易になるという利点がある。

【0023】図2は本発明に係る還元鋳造方法をアルミ

30

二ウムの鋳造に適用した鋳造装置10の他の実施形態の構成を示す説明図である。本実施形態において、成形型12は注湯槽15に接続され、ほぞ16が引き上げられることにより、注湯槽15から所要量のアルミニウムの溶湯50がキャビティ12b内に注湯されるようになっている。20は窒素ガスボンベであり、成形型12に配管22を介して接続され、バルブ24を開放することにより、成形型12内に窒素ガスを導入し、成形型12内の空気を排出できるようになっている。

【0024】本実施形態では、窒素ガスボンベ20は、 キャビティ12b内の空気を排出してキャビティ12b 内を非酸素雰囲気とし、キャビティ12b内を除湿する 作用と、成形型12の外部で生成した還元性化合物であ るマグネシウム窒素化合物をキャビティ12bに輸送す る作用を有する。キャピティ12b内を除湿するには、 **窒素ガスの乾燥ガスを使用してキャビティ12b内の空** 気を排出することによって除湿することができる。窒素 ガスの乾燥ガスを使用するかわりに、エアボンベ18か ら窒素ガス導入口12dを経由してキャビティ12b内 に乾燥空気を導入し、キャビティ12b内を除湿した 後、窒素ガスボンベ20からキャビティ12b内に窒素 ガスを注入するようにしてもよい。また、窒素ガスの乾 燥ガスを使用するかわりに、還元性化合物と反応しない 乾燥気体をキャビティ12bに注入してキャビティ12 b内を非酸素雰囲気とし除湿することも可能である。

【0025】窒素ガスボンベ20はまた配管26を通じて加熱炉28に接続されており、バルブ30を開放することにより加熱炉28内に窒素ガスを導入できるようになっている。なお、加熱炉28の炉内温度はマグネシウム粉末が昇華する800℃以上に設定されている。窒素 30ガスボンベ20はまた配管34を介して、マグネシウム粉末が収容されているタンク36に接続され、タンク36は配管38により、バルブ30よりも下流側の配管26に接続されている。配管38にはバルブ40が介装されている。加熱炉28は配管42と、ほぞ15を貫通して成形型12のキャビティ12bに通じるパイプ44とを介して成形型12に接続する。

【0026】本実施形態の鋳造装置10を用いたアルミニウムの鋳造は次のようにして行われる。まず、バルブ24を開放し、窒素ガスボンベ20から配管22を経て40成形型12のキャビティ12b内に窒素ガスを注入し、キャビティ12b内の空気を窒素ガスによって排出する。これによってキャビティ12b内が実質的に非酸素雰囲気となる。窒素ガスとして乾燥ガスを使用することによってキャビティ12b内を湿度70%以下に除湿する。なお、窒素ガスの乾燥ガスを使用するかわりに、還元性化合物と反応しない乾燥気体、たとえばアルゴンガスをキャビティ12b内に注入してキャビティ12b内を非酸素雰囲気とするとともに、キャビティ12b内を除湿することができる。本実施形態の場合も鋳造装置150

0が設置されている環境を除湿された環境とし、少なくともキャビティ12b内の湿度が70%以下となるように周辺環境を保つことが有効である。

【0027】次に、バルブ30を開放して、加熱炉28内に窒素ガスを導入する。次いで、バルブ24およびバルブ30を閉じ、バルブ40を開放して、窒素ガスボンベ20の窒素ガス圧により、タンク36に収容されているマグネシウム粉末を窒素ガスと共に加熱炉28内に送り込む。加熱炉28はマグネシウム粉末が昇華する800℃以上の炉内温度に加熱されているから、マグネシウム粉末は昇華すると共に窒素ガスと反応し、加熱炉28内で気体状のマグネシウム窒素化合物(Mg3N2)が生成される。

【0028】バルブ40を閉じ、バルブ30を開放して、加熱炉28内で生成された気体状のマグネシウム窒素化合物を窒素ガスボンベ20の窒素ガス圧により、配管42、パイプ44を経て成形型12のキャビティ12bに注入する。キャビティ12bに注入されたマグネシウム窒素化合物(Mg3N2)はキャビティ12bの内面上に粉体として析出する。

【0029】キャビティ12bの内面上にマグネシウム窒素化合物が析出した状態で、ほぞ15を引き上げることにより、注湯槽14中のアルミニウムの溶湯50が成形型12のキャビティ12b内で注入される。キャビティ12b内ではアルミニウムの溶湯とマグネシウム窒素化合物がキャビティ12bの表面上で反応し、マグネシウム窒素化合物がアルミニウムの溶湯の表面の酸化皮膜から酸素を奪い、純粋なアルミニウムに還元する。キャビティ12b内に残存する酸素、アルミニウムの溶湯内に混入している酸素は酸化マグネシウムあるいは水酸化マグネシウムとなり、溶湯中に取り込まれる。これらの酸化マグネシウム等は少量であり、また安定な化合物であるので、アルミニウム鋳造品の品質に悪影響は与えない。

【0030】このように、図2に示す鋳造装置10による場合も、キャビティ12b内を除湿して、還元性化合物であるマグネシウム窒素化合物を導入することで、マグネシウム窒素化合物の還元性を損なうことがなく、アルミニウムの溶湯の表面に形成される酸化皮膜を確実に還元して、溶湯の表面を純粋なアルミニウムとして好適に鋳造することが可能となる。これによって、キャビティ12b内におけるアルミニウムの溶湯の濡れ性、流動性、湯周り性を良好にし、キャビティ12bの内壁面との転写性に優れ、湯ジワ等のない高品質の鋳造品を得ることが可能になる。なお、窒素ガス等の乾燥ガスをキャビティ内に送入するのではなく、鋳造装置が設置されている環境自体を除湿環境とし、これによってキャビティ内の湿度が70%以下となるようにしてもよい。

[0031]

) 【発明の効果】本発明に係る還元鋳造方法によれば、上

述したように、成形型のキャビティ内があらかじめ除温された状態で、還元性化合物をキャビティ内に導入し、あるいは、キャビティ内で還元性化合物を生成することによって、還元性化合物がキャビティ内の水分と反応することを抑えることができ、還元性化合物の還元性を確実に保持することができて、好適な還元鋳造を行うことができる。また、金属ガスとしてマグネシウムガス、反応性ガスとして窒素ガスを使用することでアルミニウムの鋳造に好適に利用することができる等の著効を奏する。

9

【図面の簡単な説明】

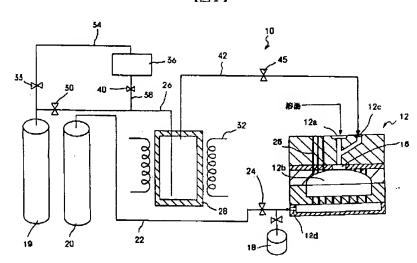
【図1】本発明に係る還元鋳造方法を適用して鋳造する 鋳造装置の構成例を示す説明図である。

【図2】本発明に係る還元鋳造方法を適用して鋳造する 鋳造装置の他の構成例を示す説明図である。

【図3】還元性化合物の反応性が湿度によって変化する 様子を示すグラフである。 【符号の説明】

- 10 鋳造装置
- 12 成形型
- 12a 湯口
- 12b キャビティ
- 12c 金属ガス導入口
- 12d 窒素ガス導入口
- 15 注湯槽
- 16 押湯部
- 10 18 エアボンベ
 - 19 アルゴンガスボンベ
 - 20 窒素ガスボンベ
 - 25 排気孔
 - 28 加熱炉
 - 36 タンク
 - 50 溶湯

【図1】



【図3】

